

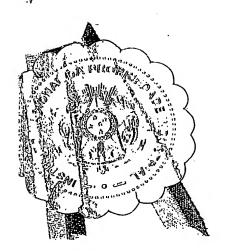
REPUBLICA FEDERATIVA DO BRASIL Ministério do Desenvolvimento, da Indústria e Comércio Exterior. Instituto Nacional da Propriedade Industrial Diretoria de Patentes

CÓPIA OFICIAL PARA EFEITO DE REIVINDICAÇÃO DE PRIORIDADE

O documento anexo é a cópia fiel de um Pedido de Patente de Invenção Regularmente depositado no Instituto Nacional da Propriedade Industrial, sob Número PI 0306180-9 de 23/12/2003.

Rio de Janeiro, 10 de Janeiro de 2005.

Oscar Paulo Bueno Chefe do NUCAD Mat. 449117



23元 1639日 006547

Protocolo

Número (21)

continua em folha anexa

ngpini (IPA)								
DEPÓSITO Pedido de Patente ou de	PI0306180 — 9	depósito / /						
Certifiendo de Adição		e data de depôsito)						
Ao Instituto Nacional da Propriedade Industrial:								
O requerente solicita a concessão de uma patente na natureza e nas condições abaixo indicadas:								
1. Depositante (71): 1.1 Nome: EMPRESA BRASILEIRA DE COMPRESSORES S/A - EMBRACO								
	esa brasileira 0.630/0001-20 Rua Rui Barbosa, 1020							
	inville- SC							
1.5 Telefone: (FAX: ())	Continua em folha anexa						
The same of the sa	1.1. Certificado de Adição	2.2 Modelo de Utilidade						
3. Título da Invenção, do Modelo de Utilidade ou do Certificado de Adição (54): "SISTEMA DE DESCARGA PARA COMPRESSORES" Continua em folha anexa								
4. Pedido de Divisão do pedido nº, de/								
5. Prioridade Interna - O depositante reivindica a seguinte prioridade: Nº de depósito Data de Depósito// (66)								
6. Prioridade - o deposi	tante reivindica a(s) seguinte(s)	prioridade(s):						
Puis ou organização de origem	Número do depósito	Data do depósito						

Formulário 1.01 - Depósito de Pedido de Patente ou de Certificado de Adição (folha 1/2)

n J

7.	Inventor (72):	Inventor (72):						
() Assinale aqui se o(s) mesmo(s) requer(em) a não divulgação de seu(s) nome(s)							
7.	(art, 6° § 4° da LPI e tiem 1.1 do Ato Normativo nº 127/97) Nome: FABIAN FAGOTTI							
7.2	Qualificação: brasileiro, casado, engenheiro mecânico, CPF 587,138,329-72							
7.5	Enderceo: Rua Barriga Verde, 539							
~ ·	Joinville- SC	,						
7,4	CEP: 7.5 Telefone	()		continua em	folka angya			
8.								
	•							
	em anexo							
9. Declaração de divulgação anterior não prejudicial (Período de graça):								
(art. 12 da LPI e item 2 do Ato Normativo nº 127/97):								
	cm anexo							
10. Procurador (74):								
10.1 Nome e CPF/CGC: ANTONIO MAURICIO PEDRAS ARNAUD brasileiro, engenheiro, CREA/SP nº30.806, CPF 212.281,677-53								
10.2 Endereço: Rua José Bonifácio, 93 - 7°, 8° e 9° andares - Centro								
São Paulo - SP								
10.3 CEP: 01003-901 10.4 Telefone (011) 3291-2444								
11. Documentos anexados (assinale e indique também o número de folhas):								
(Deverá ser indicado o nº total de somente uma das vias de cada documento)								
х	11.1 Guia de recolhimento	1 fls.	х	11.5 Relatório descritivo	10 fls.			
X	11.2 Procuração	1 fls.	x	11.6 Reivindicações	2 fls.			
	11.3 Documentos de prioridade	fls.	x	11.7 Desenhos	3 fls.			
	11.4 Doc. de contrato de Trabalho	fls.	x	11.8 Resumo	, 1 fls.			
	11.9 Outros (especificar):	fls.						
X	11.10 Total de folhas anexadas:	18 fls;						
12. Declaro, sob penas da Lei, que todas as informações acima prestadas são completas								
e verdadeiras								
				1.3.2.2 pt 3				
				Millenand				

São Paulo, 22 de dezembro de 2003

Antonio M. P. Arnaud

Local e Data

Assinatura e Carimbo

Formulário 1.01 - Depósito de Pedido de Patente ou de Certificado de Adição (folha 2/2)

"SISTEMA DE DESCARGA PARA COMPRESSORES"

Campo da invenção

Refere-se a presente invenção a um sistema de descarga a ser aplicado a compressores em geral e, mais particularmente, a compressores utilizados em sistemas de refrigeração e que podem ser, por exemplo, do tipo hermético alternativo.

Histórico da invenção

35

Compressores para refrigeração são, geralmente, dotados de um abafador na descarga. Tal abafador tem por finalidade a atenuação da pulsação dos gases bombeados do compressor para o sistema de refrigeração ou, no caso genérico, para o lado de alta pressão do circuito do qual o compressor faz parte, bem como a redução do ruído

irradiado pelo compressor para o ambiente externo. A pulsação dos gases gera uma excitação nos dutos e componentes aos quais a descarga do compressor está acoplada o que, por sua vez, leva à geração de ruído, sempre indesejável. Diversas configurações são usadas

para o dito abafador, porém de um modo geral o princípio se resume a fazer o fluxo de gás passar por uma sequência bem definida de tubos, volumes e restrições localizadas, cujas dimensões, disposição e características particulares dependem da aplicação, do

25 tipo e tamanho do compressor, do fluxo de massa, do fluido de trabalho, das temperaturas e condições de operação, das bandas de ruído que se pretende atenuar, etc.

Os seguintes fatos são relevantes para o entendimento 30 dos fenômenos envolvidos no funcionamento do objeto desta descrição:

- antes do início do funcionamento o compressor é, geralmente, submetido a um diferencial de pressões nulo ou reduzido entre a sucção e a descarga. Esta pressão comum é denominada pressão de equalização e o valor da mesma é função direta das características de projeto do sistema, do tipo de fluido refrigerante e de fluido

lubrificante utilizados e das temperaturas as quais o sistema de refrigeração está submetido. Devido ao fato de não haver uma diferencial de pressão relevante entre sucção e descarga, a o fluxo de massa estabelece nos instantes iniciais do funcionamento do compressor é sempre bastante alto, via de regra uma ordem de grandeza acima do fluxo de massa em regime normal de funcionamento. O valor do fluxo de massa é tanto maior quanto maior for a densidade do fluido de trabalho, ou seja, é tanto maior quanto maior for o valor da pressão equalizada e menor a temperatura do fluido;

10

15

- mesmo em sistemas nos quais existem dispositivos para se manter o diferencial de pressão inclusive estando o compressor parado, naturalmente o fluxo de massa é maior durante a partida do compressor;
- os tubos e restrições localizadas presentes no abafador de descarga impingem uma perda de carga ao fluxo do fluido de trabalho, cuja variação é, em primeira aproximação, linear com o fluxo de massa;
- a potência exigida do motor do compressor é a soma das potências necessárias para vencer as forças de atrito, as quais aparecem quando da movimentação do mecanismo de acionamento, com as potências necessárias para comprimir e bombear o gás. Esta última parcela corresponde, em uma condição de partida sem carga, à perda de carga do escoamento. Em condição normal de funcionamento, o fluxo de massa é tal que a potência necessária para bombear o gás é pequena em comparação com as demais parcelas. Já em condição de partida a potência dissipada para bombear o gás é bem maior que as demais parcelas;
- componentes do compressor são, via de projetados de modo a fornecerem a máxima eficiência quando este opera na condição de regime normal 35 funcionamento. No caso do motor há uma correlação negativa entre a máxima potência disponível e a máxima eficiência. 0 mesmo vale para a máxima

disponível e o custo do motor. Assim sendo, é sempre interessante reduzir ao máximo o requisito de máxima potência do motor, a qual está correlacionada com condições de funcionamento com alto fluxo de massa ou, via de regra, quando da partida do compressor.

Em vista dos fatos acima expostos, tem-se uma relação de compromisso entre o projeto do motor e o do abafador da descarga. Este último intrinsecamente implica em restrição ao fluxo de gás (perda de carga), a qual é tanto maior quanto maior o fluxo de massa. Se esta perda de carga é reduzida, tem-se um requisito mais relaxado de potência máxima exigida do motor, o que implica em um projeto com possibilidade de se obter maiores eficiências

Nas figuras 1 e 2 encontram-se esquematizadas duas outras construções de abafador de descarga, conhecidas da técnica, uma das quais (figura 1) apresentando uma solução de abafador de descarga "em série" e, a outra (figura 2), apresentando uma solução de abafador "em paralelo".

A solução de sistema de descarga, com configuração "em série", apresenta a desvantagem de apresentar maior perda de carga porém com maior atenuação, enquanto que a solução com configuração "em paralelo" apresenta menor restrição ao escoamento entre o volume da tampa do cilindro e os volumes do abafador, mas com uma menor atenuação de ruído.

Objetivos da invenção

25

e/ou menores custos.

Assim, é um objetivo da presente invenção prover 30 sistema de descarga para compressores, geralmente compressores de refrigeração, que não apresente perda de quaisquer condições de fluxo de principalmente naqueles de alto fluxo de carga como na partida do motor, sem incorrer em perdas quanto a 35 amortecimento de ruído e pulsação.

Sumário da invenção

Estes e outros objetivos são alcançados através de um

{ن

descarga para compressores do tipo compreende: um bloco de cilindro definindo uma câmara de compressão; uma primeira câmara de descarga recebendo um fluxo intermitente de massa de qás da câmara de compressão; uma segunda câmara de descarga, em comunicação direta com a primeira câmara de descarga; uma câmara de descarga em comunicação constante com a segunda câmara de descarga e aberta para um tubo de descarga, dito sistema de descarga compreendendo um meio de válvula que assume uma posição aberta, comunicando a primeira e a terceira câmaras de descarga, quando um fluxo de massa de gás da câmara de compressão para a primeira câmara de descarga alcançar um determinado valor de fluxo de massa de gás, e uma posição 15 fechada bloqueando, pelo menos em grande parte, dita comunicação fluida entre a primeira e a terceira câmaras de descarga quando dito fluxo de massa de gás alcançar valores inferiores ao determinado valor de fluxo de massa de gás.

20 Breve descrição dos desenhos

A invenção será descrita com referência aos desenhos em anexo, nos quais:

A figura 1 representa, esquematicamente, uma vista em corte longitudinal de parte do bloco de cilindro cabeçote de um compressor hermético de refrigeração, onde está esquematizada uma configuração de sistema descarga do tipo "em série", de acordo COM uma configuração a técnica anterior;

A figura 2 representa, esquematicamente, uma vista em corte longitudinal de parte do bloco de cilindro e cabeçote de um compressor hermético de refrigeração, onde está esquematizada uma outra configuração de sistema de descarga do tipo "em paralelo", de acordo com uma outra configuração da técnica anterior;

35 A figura 3 representa, esquematicamente, uma vista em corte longitudinal de parte do bloco de cilindro e cabeçote de um compressor hermético de refrigeração, onde Ø[©]

está esquematizada uma configuração de sistema de descarga configurado de acordo com a presente invenção; A figura 4 representa, esquematicamente, uma vista em corte longitudinal segundo a linha IV-IV da figura 3; e

A figura 5 representa, esquematicamente e em perspectiva, uma construção de lâmina de válvulas e de placa de válvulas, construídas de acordo com a presente invenção.

Descrição da configuração ilustrada

A presente invenção será descrita para um compressor de refrigeração, geralmente hermético, do tipo que compreende, internamente a uma carcaça não ilustrada, um conjunto motor-compressor incluindo um bloco de cilindro no qual um cilindro 1 aloja um pistão (não ilustrado), reciprocante, pelo interior do cilindro 1, succionando e comprimindo o gás refrigerante, quando acionado pelo motor elétrico do compressor.

O cilindro 1 apresenta um extremo aberto, fechado por uma placa de válvulas 10 fixada ao bloco de cilindro e provida de pelo menos um orifício de sucção 11 e de um vale orifício de descarga 12. O cilindro 1 e define entre suas paredes, o topo do pistão e a placa de válvulas 10, uma câmara de compressão 2.

A placa de válvulas 10 carrega pelo menos uma válvula de sucção 21 e uma válvula de descarga 30, operantes, respectivamente, junto aos respectivos orifícios de sucção 11 e de descarga 12.

25

30

De acordo com uma forma construtiva e ilustrada na figura 5, a válvula de sucção 21 é incorporada a uma lâmina de válvula 20, a qual é montada na placa de válvulas 10. Na construção ilustrada, a placa de válvulas 10 apresenta um orifício de sucção 11, seletivamente fechado por uma respectiva válvula de sucção 21 provida na forma de palheta incorporada à lâmina de válvula 20.

O bloco de cilindro carrega ainda um cabeçote 3, fixado 35 sobre a placa de válvulas 10, de modo a isolar os lados de alta e de baixa pressão e definindo, internamente, uma câmara de sucção (não ilustrada) e uma primeira câmara de

O

descarga 4, mantidas em comunicação fluida seletiva com a câmara de compressão 2, através da operação de respectivas válvulas de sucção 21 e de descarga 30 atuantes em respectivos orifícios de sucção 11 e primeiro orifício de descarga 12, de modo a receber, de dita câmara de compressão 2, um fluxo intermitente de massa de gás.

A carcaça carrega ainda um tubo de descarga 5 apresentando um extremo interno aberto para a primeira 10 câmara de descarga 4 e um extremo oposto, não ilustrado, aberto para um orifício provido na superfície da carcaça, comunicando a dita primeira câmara de descarga 4 e a câmara de compressão 2 ao lado de alta pressão de um sistema ao qual o compressor está conectado.

15 Em uma construção da técnica anterior, ilustrada na figura 1, o fluxo de massa de gás comprimido na câmara de compressão 2 é dirigido, quando da abertura da válvula de descarga 30, à primeira câmara de descarga 4, a qual pode ser considerada uma primeira componente de um abafador de 20 descarga. O fluxo de massa de gás é então conduzido ao lado de alta pressão do sistema ao qual o compressor está conectado, através de uma segunda câmara de descarga 6, mantida em comunicação fluida direta e constante com a primeira câmara de descarga 4, através de um segundo 25 orifício de descarga 13, constantemente aberto, provido na placa de válvulas 10 e dimensionado para prover uma determinada vazão de fluxo de massa de gás comprimido à segunda câmara de descarga 6. A sequnda descarga 6 mantém também uma comunicação fluida constante 30 com uma terceira câmara de descarga 7 provida no bloco do cilindro 1, através de um meio de comunicação fluida definido por uma passagem de gás 8, dita terceira câmara de descarga 7 sendo aberta para o tubo de descarga 5.

A segunda câmara de descarga 6, a terceira câmara de 35 descarga 7, a passagem de gás 8 e o tubo de descarga 5 são também componentes do abafador de descarga.

A configuração da figura 1 define uma configuração "em

série" para a descarga de fluxo de gás, na qual todo o fluxo de massa de gás passa da câmara de compressão 2 para a primeira câmara de descarga 4, através do primeiro orifício de descarga 12 e de dita primeira câmara de descarga 4, para a segunda câmara de descarga 6, através do segundo orifício de descarga 13, dito fluxo de gás sendo dirigido para a terceira câmara de descarga 7 através da passagem de gás 8, atingindo então o tubo de descarga 5, através do qual é conduzido ao exterior do compressor.

 A^{\prime}

Em uma outra forma construtiva da técnica anterior, ilustrada na figura 2 e definida como configuração "em paralelo", a terceira câmara de descarga 7 comunicação fluida direta e constante com a primeira 15 câmara de descarga 4, através de um terceiro orifício de descarga 14. Nesta configuração, o fluxo de massa de gás descarregado pela câmara de compressão 2 para a primeira câmara de descarga 4 divide-se em duas correntes, uma das quais passa através do terceiro orifício de descarga 14 para a terceira câmara de descarga 7 e deste diretamente para o tubo de descarga 5, enquanto a outra corrente de segue passando através do segundo orifício descarga 3, para a segunda câmara de descarga 6 e desta até o tubo de descarga 5, conforme descrito anteriormente para a configuração "em série".

Estas construções apresentam as desvantagens já discutidas anteriormente.

A presente invenção provê um sistema de descarga que permite, com uma mesma construção, duas diferentes condições de descarga de gás, definidas em função do fluxo de massa de gás estabelecido, na descarga, da câmara de compressão 2 para a primeira câmara de descarga 4. Uma das condições de descarga de gás é definida em condições de fluxo de massa normal, enquanto que a outra condição é definida quando há um elevado fluxo de massa, conforme descrito adiante.

De acordo com a presente invenção, o sistema de descarga

em questão compreende um meio de válvula 22 que assume uma posição aberta, comunicando a primeira câmara de descarga 4 com a terceira câmara de descarga 7, quando um fluxo de massa de gás, da câmara de compressão 2 para a primeira câmara de descarga 4, alcançar um determinado valor de fluxo de massa gás, e uma posição fechada, bloqueando, pelo menos em grande parte, dita comunicação fluida entre a primeira câmara de descarga 4 e a terceira câmara de descarga 7, quando dito fluxo de massa de gás alcançar valores inferiores ao determinado valor de fluxo de massa de gás. Na posição fechada, o meio de válvula 22 bloqueia, de modo preferivelmente

total, a comunicação fluida direta entre a primeira câmara de descarga 4 e a terceira câmara de descarga 7.

15 Entretanto, o sistema pode funcionar com uma construção na qual o referido bloqueio de comunicação fluida não chega a ser total, mas quase total.

De acordo com o ilustrado nas figuras 3 e 4, o meio de válvula 22 é disposto no terceiro orifício de descarga 14 provido, na placa de válvulas 10, entre a primeira câmara de descarga 4 e a terceira câmara de descarga 7.

20

25

Em uma forma de realização da presente invenção, o meio de válvula 22 é na forma de uma válvula de palheta montada na placa de válvulas 10, por exemplo, incorporado à lâmina de válvulas 20 fixada à placa de válvulas 10.

à lâmina de válvula 20 fixada à placa de válvulas 10, conforme ilustrado na figura 5.

Em uma variante construtiva da presente solução, dito meio de válvula 22 é incorporado a uma lâmina de válvula que não aquela incorporando a válvula de sucção 21.

A posição aberta do meio de válvula 22 permite que se 30 estabeleça, em uma configuração definida paralelo", o escoamento direto do fluxo de gás da câmara de compressão 4 para a primeira câmara de descarga 4 e terceira câmara de descarqa 7. configuração, reduz-se a restrição ao escoamento entre o volume da primeira câmara de descarga 4 e as

7.

segunda e terceira câmaras de descarga 6,

um caminho mais direto estabelecimento de escoamento do fluxo de massa de gás, há uma redução da perda de carga. De modo a satisfazer a solução compromisso supracitada, a abertura do meio de válvula 22 somente deve ocorrer em condições específicas, ou somente quando há fluxo de massa elevado. correlação entre o desenho do meio de válvula, a sua espessura, a existência ou não de uma pré-tensão e o desenho dos orifícios por ela recobertos determinam a 10 pressão na qual se dá a abertura. Em regime normal de funcionamento do compressor, o meio de válvula 22 deve permanecer fechado, o que resulta em um escoamento do fluxo de gás somente ou substancialmente somente através da segunda câmara de descarga 6, configuração esta sendo 15 aquela anteriormente definida como "em série", na qual o fluxo de massa segue o caminho normal definido pelo amortecendo ruído e pulsação COM abafador, eficiência acústica.

Como há uma correlação direta entre fluxo de massa e 20 perda de carga (ou diferencial de pressão), minimizar a ocorrência de tais perdas o meio de válvula da presente solução opera a partir do próprio diferencial de pressão ao qual é submetido. fluxo đe massa é alto, alcançando guando 0 determinado valor que estabelece um elevado diferencial 25 de pressão, o meio de válvula 22 abre, diminuindo a potência exigida do motor nesta situação e viabilizando a otimização do projeto do mesmo e implicando em menor perda de carga e em atenuação acústica mais deficiente. Neste caso, o sistema de descarga da presente invenção atua tal como na configuração "em paralelo" anteriormente. Desta forma, tem-se uma menor potência exigida do motor na partida do compressor, incorrer em prejuízo quanto ao ruído e pulsação condições normais de funcionamento. Por outro quando o fluxo de massa é baixo, ou seja, apresenta um valor inferior àquele determinado valor de fluxo de

massa, o que é o caso do que se estabelece em condições normais de funcionamento do compressor, o meio de válvula 22 deve permanecer fechado, forçando o fluxo de massa passar por todos os componentes do abafador. A condição fechada para o meio de válvula 22 implica em uma maior restrição e maior atenuação acústica durante a descarga de gás.

O meio de válvula 22 pode ser construído de modo a ser mantido tensionado sobre o terceiro orifício de descarga 10 14, ou seja, com uma força de pré-tensão negativa. O módulo desta força deve ser maior que o decorrente do diferencial de pressões que se estabelece entre a primeira câmara de descarga 4 e a terceira câmara de descarga 7, em condições normais de funcionamento do 15 compressor. Em condições de fluxo de massa mais alto, este diferencial de pressões tende a aumentar, resultando em força sobre o meio de válvula 22 até que esta atinja um valor maior que a pré-tensão imposta pela construção do referido meio de válvula 22, o que faz com que este 20 abra, permitindo a passagem do fluxo de massa para a terceira câmara de descarga 7. Nesta condição, minimizase a perda de carga do fluxo de gás e, em decorrência disto, a potência exigida do motor.

MA

REIVINDICAÇÕES

1- Sistema de descarga para compressores do tipo que compreende: um bloco de cilindro definindo uma câmara de compressão (2); uma primeira câmara de descarga recebendo um fluxo intermitente de massa de gás da câmara de compressão (2); uma segunda câmara de descarga (6), em comunicação direta com a primeira câmara de descarga (4); uma terceira câmara de descarga (7) em comunicação fluida constante com a segunda câmara de descarga (6) e aberta para um tubo de descarga (5), caracterizado pelo fato de compreender um meio de válvula (22)que assume uma posição aberta, comunicando a primeira e a terceira câmaras de descarga (4, 7) quando um fluxo de massa de gás da câmara de compressão (2) para a primeira câmara de 15 descarga (4) alcançar um determinado valor de fluxo de massa gás e uma posição fechada bloqueando, pelo menos em grande parte, dita comunicação fluida entre a primeira e a terceira câmaras de descarga (4, 7) quando dito fluxo gás de massa de alcançar valores inferiores 20 determinado valor de fluxo de massa de gás.

2- Sistema, de acordo com a reivindicação 1, caracterizado pelo fato de o meio de válvula (22) ser disposto em um terceiro orifício de descarga (14) provido entre a primeira câmara de descarga (4) e a terceira câmara de descarga (7).

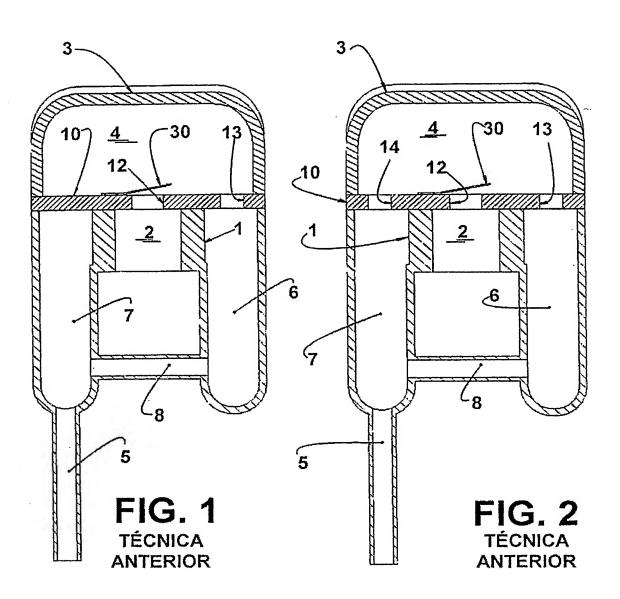
25

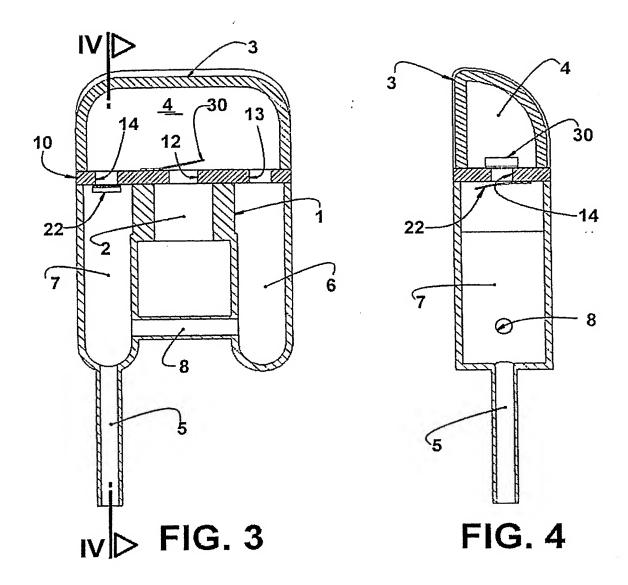
30

- 3- Sistema, de acordo com a reivindicação 2 e sendo que entre a câmara de compressão (2) e a primeira câmara de descarga (4) é provida uma placa de válvulas (10) carregando pelo menos uma válvula de sucção (21) e uma válvula de descarga (30), caracterizado pelo fato de o meio de válvula (22) ser na forma de uma válvula de palheta montada na placa de válvulas (10).
- 4- Sistema, de acordo com a reivindicação 3, caracterizado pelo fato de o meio de válvula (22) ser incorporado a uma lâmina de válvula (20) fixada à placa de válvulas (10).
 - 5- Sistema, de acordo com a reivindicação 4,

caracterizado pelo fato de o meio de válvula (22) ser incorporado a uma lâmina de válvula (20) incorporando pelo menos uma válvula de sucção (21).

ΛÉ





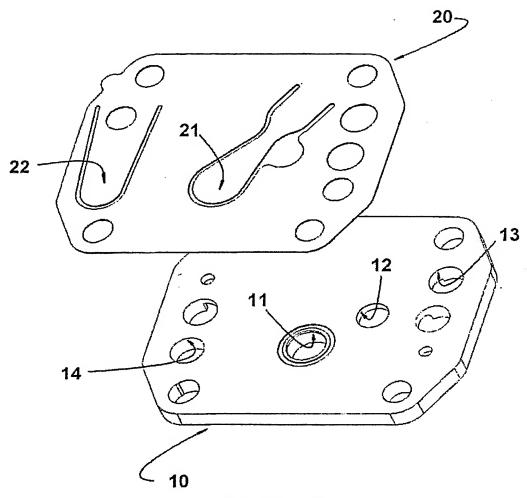


FIG. 5

RESUMO

"SISTEMA DE DESCARGA PARA COMPRESSORES" do tipo que compreende: um bloco de cilindro definindo uma câmara de compressão (2); uma primeira câmara de descarga (4); uma segunda câmara de descarga (6), em comunicação direta com a primeira câmara de descarga (4); uma terceira câmara de (7) em comunicação fluida constante segunda câmara de descarga (6) e aberta para um tubo de descarga (5), dito sistema de descarga compreendendo um meio de válvula (22) que assume uma posição aberta, comunicando a primeira e a terceira câmaras de descarga (4, 7), quando um fluxo de massa de gás da câmara de compressão (2) para a primeira câmara de descarga (4) alcançar um determinado valor de fluxo de massa gás e uma posição fechada bloqueando, pelo menos em grande parte, dita comunicação fluida entre a primeira e a terceira câmaras de descarga (4, 7), quando dito fluxo de massa de gás alcançar valores inferiores ao determinado valor de fluxo de massa de gás.

Document made available under the Patent Cooperation Treaty (PCT)

International application number: PCT/BR04/000250

International filing date:

21 December 2004 (21.12.2004)

Document type:

Certified copy of priority document

Document details:

Country/Office: BR

Number:

PI0306180-9

Filing date:

23 December 2003 (23.12.2003)

Date of receipt at the International Bureau: 03 February 2005 (03.02.2005)

Remark: Priority document submitted or transmitted to the International Bureau in

compliance with Rule 17.1(a) or (b)

